文章编号:1671-4598(2021)11-0137-05 DOI:10.16526/j.cnki.11-4762/tp.2021.11.025 中图分类号:TP398 文献标识码:A

基于 VR 设备中 IMU 的无手交互方法研究

张雁鹏,陈世钧,高建勇

(苏州热工研究院有限公司 设备管理部,广东 深圳 518028)

摘要:随着头戴式显示设备的发展,在基于虚拟现实(VR,virtual reality)的教育培训中,存在用户与设备间进行交互的场景;针对用户与 VR 视频中对象的模拟靠近与躲避问题,提出了姿态感知与步态识别相结合的方法;通过姿态感知算法解算用户 头部姿态,通过步态识别算法识别出人体的静止与行走状态,进而在行走状态时,将计算所得航向角和固定步长代入三角函数公 式进行位置更新,在静止状态时,保持位置不变;实验证明,提出的姿态感知算法可以有效的计算出使用者头部的姿态,与商用 惯性测量单元提供的姿态角相比具有 1.1×10⁻²的平均姿态偏差;提出的步态识别算法可以有效地识别出人体的静止与行走状态;所提出的两者结合的交互方法,可以有效地实现虚拟的靠近与躲避。

关键词:虚拟现实;惯性测量单元;姿态感知;步态感知;交互;间接扩展卡尔曼滤波

Hands Free Interaction Algorithm based on an IMU in Virtual Reality Device

ZHANG Yanpeng, CHEN Shijun, GAO Jianyong

(Equipment Management Department, Suzhou Nuclear Power Research Institute (SNPI), Shenzhen 518028, China) **Abstract:** With the development of head—mounted display devices, education and training based on virtual reality (VR) have become popular. For education and training based on VR devices, there are interaction behaviors between users and devices. For the issue that users need to approach and avoid objects in the VR video, an interactive method combining attitude sensing and gait recognition is proposed. The head attitude of the user is calculated by the attitude sensing algorithm, while the motions of the human including stillness and walking are recognized through the gait recognition algorithm. In the walking state, the calculated heading angle and the fixed step length are substituted into the trigonometric function for position updating. In the still state, the position stays unchanged. Several experiments show that the proposed attitude algorithm can effectively calculate the pose of the user's head, and has an overall average deviation of 1.1×10^{-2} degrees from the attitude angle computed by a commercial IMU. The proposed gait recognition algorithm can effectively recognize the stillness and walking states. Moreover, the proposed interactive method can effectively achieve the simulated approach and avoidance.

Keywords: virtual reality; IMU; attitude sensing; gait sensing; interaction; indirect extended Kalman filter

0 引言

虚拟现实(VR, virtual reality)设备是一种头戴式设备,允许用户通过显示立体视觉图像与三维虚拟现实环境进行交互。该设备可以分析用户的头部状态,并在虚拟现实世界中调整虚拟摄像机的位置,以增强沉浸感。随着VR技术的发展,基于这项技术的教育和培训越来越流行^[1-7]。

使用虚拟现实进行教育和培训可以与使用二维计算机 辅助教学模拟相媲美。在每一个层次的教育中,VR都有发 挥作用的潜力,引导学习者获得新发现,激励、激发学习 热情。学习者可以在学习环境中获得一种存在感、一种融 入环境的感觉。在教育和培训中使用 VR 的优势可以总 结为:

1) 沉浸式虚拟现实提供第一人称非象征体验,可以专

收稿日期:2021-03-10; 修回日期:2021-04-14。

基金项目:国家科技重大专项(2018ZX06906012)。

门设计适应于帮助某个学生的学习材料;

2) 这些体验在常规教育中无法获得。

3)这种体验构成了我们与外界日常互动的大部分,尽 管学校更提倡第三人称的象征体验。

4)知识建构理论与虚拟现实技术的融合,使得学习能够通过虚拟世界中物体相对大小的操纵,通过传递其他不易察觉的信息源,以及通过具体化迄今为止无法表达的抽象概念来促进。

采用外部视觉跟踪设备对头部进行姿态测量和运动感知^[8+9],虽然具有很高的精度,但是无形之中增加了教学成本和场地使用的局限性。此外,还需要两种系统间的通信, 难免会存在时间上的延迟。将低成本惯性测量单元(IMU, inertial measurement unit)与 VR 设备进行刚性连接,然后

作者简介:张雁鹏(1974-),男,黑龙江望奎人,硕士,高级工程师,主要从事设备可靠性工程方向的研究。

引用格式:张雁鹏,陈世均,高建勇.基于 VR 设备中 IMU 的无手交互方法研究[J]. 计算机测量与控制,2021,29(11):137-141.

对人体头部姿态和运动状态进行测量的方式^[10-11],可以充 分利用 IMU 中嵌入的加速度计、陀螺仪以及磁强计等传感 器对姿态和运动信息进行感知,保证了可靠的精度,降低 了成本,同时降低了设备使用的局限性,提高了使用的独 立性。

在VR设备与用户的交互设计中,最流行的当属体感游 戏的设计。在基于VR的体感射击游戏中,文献 [12]中使 用原地踏步走(WIP,walking-in-place)来模拟前进运 动,这种方式的优点在于可以解放使用者的双手,正如文 章标题中所示的"无手交互",达到更加逼近真实体验的效 果。大多数使用WIP方式交互的VR设备使用硬件(例如 跑步机)进行步行运动识别^[13-14]。近年来,仅使用移动VR 设备中 IMU的研究越来越多^[15-18]。因此,可以借鉴VR体 感射击游戏中WIP技术的应用,轻松实现教育培训中遇到 的动态人机交互问题。

针对 VR 设备与使用者的动态交互问题,本文提出了将 姿态感知与步态识别相结合的交互方法,来实现虚拟的靠 近和躲避。首先,设计了基于间接扩展卡尔曼滤波器的姿 态感知算法用于感知头部的姿态,该方法采用多传感器融 合的方法,利用比力和地磁信息对姿态角误差进行外部观 测,进而通过卡尔曼滤波器得到姿态误差角的最优估计量, 最后对原始姿态进行补偿,实现了高的姿态测量精度;其 次,由于原地踏步走时人体重心会有起伏,通过固定滑窗 计算比力的峰值,并根据峰值大小和相邻峰值时间间隔进 行静止和行走状态的识别;最终,将计算出的航向角和固 定步长代入三角函数公式计算出虚拟运动的轨迹,模拟实 现了前进与躲避障碍物。

1 姿态感知算法

为避免万向节锁^[19],常使用四元数方程进行姿态解算。 然而,在计算过程中,由于方程本身误差和传感器误差, 导致计算出的姿态角存在累积误差。为了得到最优结果, 常使用卡尔曼滤波器对系统状态量(直接方式)或者状态 量误差(间接方式)进行最优估计。卡尔曼滤波器包含线 性卡尔曼滤波器、扩展卡尔曼滤波器以及粒子滤波器。因 为系统方程为非线性,所以不直接使用线性卡尔曼滤波器。 粒子滤波适用于非线性模型叠加非高斯噪声的情况, 但是 对算力有很高的要求。而扩展卡尔曼滤波器利用泰勒级数 展开将非线性模型线性化,进而转化为线性卡尔曼滤波, 对算力要求不高。因此,在嵌入式设备中,为节省电源消 耗,不考虑使用粒子滤波,使用运算速度较快的扩展卡尔 曼滤波器。本文提出的基于扩展卡尔曼滤波器(EKF, extended kalman filter)的姿态测量算法如图1所示。将当前 时刻经过零偏误差进行补偿后的角速度数据和前一时刻旋 转四元数的后验估计 q_{k-1} 带入四元数更新方程可以得到当前 时刻旋转四元数的先验估计 q_k^- ;接着,将 q_k^- 带入公式(2)可 以计算出当前时刻的先验姿态角 ϕ_{k} ;进而,本文设计了融 合比力和磁场数据进行最优误差估计的 EKF,该滤波器利 用比力数据计算绝对俯仰和滚转角以及磁力数据计算航向 角,对姿态误差进行全方位的更新,从而计算出最优的姿 态误差向量 $\delta \varphi_{k|k}$ 对 φ_k^- 进行补偿,最终,将计算得出的后验 估计 φ_k^+ 转换为当前时刻旋转四元数的后验估计 q_k^+ ,再带人 四元数更新方程进行下一轮的迭代。



图 1 测姿算法整体框图

1.1 扩展卡尔曼滤波器设计

EKF 作为标准卡尔曼滤波器在非线性情况下的推广, 其设计的关键在于状态方程(时间更新)和测量方程(测 量更新)的推导。该滤波方法利用泰勒级数展开对非线性 状态方程和非线性测量方程进行线性化,所以从本质上讲 它也是一种线性卡尔曼滤波的方法,具体详见文献[20]。 在本文中,我们使用它的间接形式,即先估计出系统状态 的最优误差量,然后再对系统状态进行补偿。

1.1.1 系统误差状态模型

因为需要对姿态进行计算,所以我们设定系统状态向量 x_k 包含 3-D 姿态角 φ_k 和陀螺仪零位偏移 $b_{\omega,k}$,因此有:

$$\boldsymbol{x}_{k} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{\varphi}_{k} & \boldsymbol{b}_{\omega,k} \end{bmatrix}^{T}$$
(1)

其中: 姿态角 ϕ_k 可以通过四元数计算得到。那么, 姿态角 $\phi($ 包含俯仰角 θ 、滚转角 γ 、偏航角 ϕ) 可以表示为:

$$\begin{cases} \theta = \arcsin(-2(q_1q_3 + q_0q_2)) \\ \gamma = \arctan(\frac{2(q_2q_3 - q_0q_1)}{q_0^2 - q_1^2 - q_2^2 - q_3^2}) \\ \psi = \arctan(\frac{2(q_1q_2 + q_0q_3)}{q_0^2 + q_1^2 - q_2^2 - q_3^2}) \end{cases}$$
(2)

其中: $q_0q_1q_2q_3$ 表示四元数矢量的 4 个元素。四元数可 以表示为 $q = q_0 + q_1i + q_2j + q_3k$,其中 q_0 表示四元数的实部 或标量部分,而 $q_1i + q_2j + q_3k$ 表示虚部或矢量部分。

下一时刻的旋转四元数可以通过四元数更新方程^[19] 求得:

$$\dot{\boldsymbol{q}} = \frac{1}{2} \boldsymbol{q} \otimes \boldsymbol{\omega}_{\boldsymbol{w}}^{\boldsymbol{b}}$$
(3)

其中: ω_{th}^{\flat} 为载体坐标系(简称为b系)相对于导航坐标系 (简称为n系)的旋转角速率, \otimes 为四元数乘法符号。 如果只考虑陀螺仪零偏误差 $b_{\omega,k}$,角速度真值 ω_k 可由陀 螺仪实际测量信号 y_k 得到:

$$\boldsymbol{\omega}_{k} = \boldsymbol{y}_{k} - \boldsymbol{b}_{\omega,k} + \boldsymbol{w}_{k}^{g} \tag{4}$$

其中:w[®]素示陀螺仪的测量噪声。在本文中,陀螺仪零 位偏移模型表示为一阶马尔科夫模型^[21]:

$$\boldsymbol{b}_{\omega,k} = \boldsymbol{b}_{\omega,k-1} + \boldsymbol{w}_{k}^{b}$$
(5)

其中: w^b_k 表示陀螺仪零偏误差的噪声。

紧接着,利用 EKF 的间接形式,我们可以引入姿态测量系统状态向量 x_k 的误差量 δx_k ,最终对系统状态 x_k 进行补偿。因此,系统的误差状态向量将包含 6 维元素,即:

$$\delta \mathbf{x}_{k} = \begin{bmatrix} \delta \boldsymbol{\varphi}_{k}, \delta \boldsymbol{b}_{\omega, k} \end{bmatrix}^{T}$$
(6)

其中: $\partial b_{\omega,k}$ 表示陀螺仪零位偏移误差, $\partial \phi_k$ 表示姿态误差角。

根据文献〔20〕所述,要设计扩展卡尔曼滤波器的状态方程,首先写出误差状态量的微分方程,然后再将其离散化。那么,连续误差状态方程可以描述为:

$$\dot{\delta \mathbf{x}}_{k} = \mathbf{F}_{c,k} \delta \mathbf{x}_{k} + \mathbf{G}_{c,k} \mathbf{w}_{k} \tag{7}$$

其中: $w_k = [w_k^s \quad w_k^b]^T$ 表示陀螺仪的测量噪声向量和陀 螺仪零位偏移误差噪声向量; $F_{c,k}$ 和 $G_{c,k}$ 分别表示连续系统 的状态转移矩阵和噪声转移矩阵。

其中,状态转移矩阵 $F_{c,k} = \begin{bmatrix} 0_{3\times 3} & 0_{3\times 3} \\ 0_{3\times 3} & 0_{3\times 3} \end{bmatrix}$,噪声转移矩

阵 $G_{c,k} = \begin{bmatrix} I_{3\times3} & 0_{3\times3} \\ 0_{3\times3} & I_{3\times3} \end{bmatrix}$ 。其中, I 表示单位矩阵; 0 表示零

矩阵。

那么,离散化后的误差状态方程为:

$$\delta \mathbf{x}_{k}^{-} = \mathbf{\Phi}_{k} \delta \mathbf{x}_{k-1}^{+} + \mathbf{G}_{k} \mathbf{w}_{k}$$
(8)

其中: Δx_{k}^{-} 表示 k 时刻误差状态向量的先验估计; Δx_{k-1}^{+} 表示 k - 1 时刻误差状态向量的后验估计。离散转移矩阵 $\boldsymbol{\Phi}_{k}$ = exp($F_{c,k}\Delta t$) 和噪声转移矩阵 $G_{k} = G_{c,k}\Delta t$ 。

将离散状态转移矩阵 **Φ**^ℓ 进行一阶泰勒级数展开(相当 于将非线性模型线性化),保留一阶项,那么有:

$$\boldsymbol{\Phi}_{k} = \exp(\boldsymbol{F}_{c,k}\Delta t) \approx \boldsymbol{I}_{6\times 6} + \boldsymbol{F}_{c,k}\Delta t$$
(9)
其中: Δt 表示 IMU 的采样间隔。

1.1.2 系统误差测量模型

系统误差测量模型可以表示为:

$$\boldsymbol{z}_{k} = \boldsymbol{H} \delta \boldsymbol{x}_{k} + \boldsymbol{n}_{k} \tag{10}$$

其中: z_k 为误差测量向量; H为测量转移矩阵; n_k 为测 量噪声的协方差矩阵。

假定人体运动的加速度远小于重力加速度,通过比力 f_k可以求得俯仰角和滚转角,那么有:

$$\begin{cases} \theta_{k}^{acc} = \arcsin(\frac{f_{y,k}}{f_{z,k}}) \\ \gamma_{k}^{acc} = \arctan(\frac{f_{x,k}}{\sqrt{f_{y,k}^{2} + f_{z,k}^{2}}}) \end{cases}$$
(11)

令 b 系下磁强计三轴的输出为 $\boldsymbol{m}_{k}^{b} = \begin{bmatrix} m_{kx}^{b} & m_{ky}^{b} \end{bmatrix}$ $m_{kz}^{b} \end{bmatrix}^{T}$,那么 n 系下的地磁场强度为 $\boldsymbol{m}_{k}^{r} = \boldsymbol{C}_{b}^{n} \cdot \boldsymbol{m}_{k}^{b}$, 由此可以 计算出地磁场在水平面内的分量,即:

 $\langle m_{kx}^{n} = m_{kx}^{b} \cos\theta_{k} + m_{ky}^{b} \sin\theta_{k} \sin\gamma_{k} + m_{kz}^{b} \cos\theta_{k} \sin\gamma_{k}$ (12)

 $\left(m_{ky}^{n}=m_{ky}^{b}\cos\gamma_{k}-m_{kz}^{b}\sin\gamma_{k}\right)$

式中,n系下 IMU 的滚转角 γ_k 和俯仰角 θ_k 可以通过公式 (11) 求得。

由于地磁北极与地理北极不完全一致,定义地球表面 任意点的地磁场强度矢量所在的垂直平面(地磁子午面) 与地理子午面的夹角为地磁偏角(D),不同地区对应有不 同的磁偏角。因此地磁航向角可以表示为:

$$\psi_{k}^{compass} = \arctan(\frac{m_{ky}^{n}}{m_{kx}^{n}}) + D \tag{13}$$

因此, EKF 的误差测量向量可以写为 $\mathbf{z}_k = \Delta \boldsymbol{\varphi}_k = -\theta_k - \theta_k^{*c}$

 $\begin{vmatrix} \gamma_{k} - \gamma_{k}^{acc} \\ \phi_{k} - \phi_{k}^{compass} \end{vmatrix}, \\ \downarrow \psi + \phi_{k}^{compass} \end{vmatrix}, \\ \downarrow \psi + \phi_{k}^{compass} \end{vmatrix}$

对应地,测量转移矩阵 $\mathbf{H} = \begin{bmatrix} \mathbf{I}_{3\times 3} & \mathbf{0}_{3\times 3} \end{bmatrix}$ 。

滤波器更新方程为:

$$\delta \mathbf{x}_{k}^{+} = \delta \mathbf{x}_{k}^{-} + \mathbf{K}_{k} (\mathbf{z}_{k} - \mathbf{H} \delta \mathbf{x}_{k}^{-})$$
(14)

其中: Δx_{k}^{+} 表示 k 时刻状态向量的后验估计; ∂x_{k}^{-} 表示 k 时刻状态向量的先验估计; K_{k} 为卡尔曼增益。EKF利用泰 勒级数展开将非线性系统模型线性化,然后采用标准卡尔 曼滤波框架对信号进行滤波,具体请参考文献「20]。

2 步态感知算法

我们利用比力模值来进行静止和行走行为的识别。比 力模值的计算公式为:

$$\|f\| = \sqrt{f_x^2 + f_y^2 + f_z^2} \tag{15}$$

其中: f 表示比力矢量(比力表示加速度计测量到的包含重力加速度的加速度), f_x , f_y , f_z 分别表示 3 个轴向的比力分量。

对计算所得的比力模值信号进行均值滤波,从而对信 号进行平滑,减小运动时振动的影响。选取长度为 N 的滑 窗,计算窗口中的最大值。当该最大值与重力加速度的绝 对值小于某个范围时,则认为当前时间段内为静止状态; 当大于这个范围且相邻两个满足条件的峰值的时间间隔大 于某个时间时,则认为当前时间段内为行走状态,且在当 前峰值状态时可以用来进行位置的更新。用公式可以表 示为:

$$\begin{cases} |\max(\|f\|_{k}^{k+N-1}) - g| < \gamma \Rightarrow still \\ |\max(\|f\|_{k}^{k+N-1}) - g| \ge \gamma \text{ and } \Delta t_{2b} \leqslant \gamma_{t} \Rightarrow walk \end{cases}$$
(16)

其中:max()表示计算最大值运算; **[f]**^{[+N-1} 表示在 长度为N窗口内的比力矢量;g表示重力加速度;γ表示静 止与运动分界阈值; Δι₂, 表示相邻两个峰值间的时间间隔;γ, 表示时间间隔阈值,通过判断该阈值可以剔除伪峰。该方 法利用一段窗口内数据的最大值作为该时间段内人体状态 的代表,避免了对每一时刻的状态进行计算,降低了计算 量。运动状态识别效果如图2所示。图中显示,本文所提



图 2 静止和行走识别结果

3 虚拟轨迹计算

140

在计算虚拟路径时,仅在检测到比力模值峰值时,对 位置进行更新。通过文中第二节提出的方法,可以判断出 不同峰值时人体所处的运动状态。针对不同运动状态对应 不同的位置更新公式,如下:

$$\begin{cases} \mathbf{P}_{t} = \mathbf{P}_{t-1} Ifstill \\ \mathbf{P}_{t} = \mathbf{P}_{t-1} + [SL\cos\phi_{t}, SL\sin\phi_{t}] Ifwalk \end{cases}$$
(17)

其中: **P**表示 2D 位置矢量; SL 表示给定的步长,在本 文中采用固定步长; t 表示峰值所在的时间点。该公式可以 解释为:当静止状态(still)时,说明人体没有移动,保持 与上一峰值时相同的位置;当行走状态(walk)时,利用 步长和航向角,根据三角函数关系计算出该时刻的位置。

4 实验结果与分析

为了验证本文提出算法的有效性,本文设计了多姿态运动实验和模拟交互实验。多姿态运动实验包括蛇形、俯仰、晃动、转圈和倒退 5 种姿态进行运动实验。模拟交互实验包括模拟直线行走和模拟在直线行走过程中躲避障碍物两种实验。使用的 IMU 是 SBG 公司生产的 IG-500N,包含三轴加速度计、三轴陀螺仪和三轴磁强计。其中,加速度计的量程为 ± 5 g,零偏稳定性为 ± 4 mg; 陀螺仪的量程为 $\pm 300^\circ$,零偏稳定性为 $\pm 0.1^\circ$ /s; 磁强计量程为 ± 1.2 Gauss,零偏稳定性为 ± 0.5 mGauss。

4.1 多姿态运动实验

多姿态运动实验的测试地点为室内直线走廊。该实验 的具体过程为:测试者将 IMU 佩戴在头部的额头位置,依 次按照蛇形(原地从左转到右再转到左来模拟蛇形运动)、 俯仰(头部先向前倾,进而向后仰)、晃动(左右晃动头 部)、转圈(原地转圈)和倒退(原地身体边后倾边原地踏 步来模拟倒退运动)5种姿态进行原地运动。将 IMU 内部 集成的商业姿态感知算法实时输出的姿态角和本文提出的 姿态感知算法解算出的姿态角画在同一坐标系中进行对比, 如图3所示。图中,深色线表示本文算法解算出的姿态角; 浅色线表示 IMU 直接输出的姿态角。可以看出,两条线基 本重合。



图 3 多姿态运动解算结果对比

4.2 模拟交互实验

为了检验提出的交互方法的有效性,模拟交互实验包含 模拟直线行走和模拟在直线行走过程中躲避障碍物两种实 验。IMU的安装位置为额头处。具体的实验过程为:(1)测 试者佩戴 IMU 面朝一个方向不断原地踏步来模拟在现实世界 中的直线行走,本文提出的系统计算出的路径如图 4 所示; (2)测试者面朝一个方向通过原地踏步走模拟直线行走,同 时不同改变朝向来模拟躲避前方障碍物,然后恢复与起始朝 向相同的方向向来实现沿原轨迹继续直线行走,所提系统的 计算结果如图 5 所示。



图 4 模拟直线行走实验结果

4.3 结果分析

如图 3 中结果显示,在多种运动状态下,本文提出姿态算法可以精确的计算出相应的姿态信息,同时本文所提 算法与 IMU 自带的商业解算程序计算的结果基本重合,通 过计算得出与商用惯性测量单元提供的姿态角具有 1.1× 10^{-2°}的平均姿态偏差,从而最终证明本文提出的姿态感知 算法的有效性,可以精确有效的解算出人体头部的真实 姿态。

从模拟交互实验中两组实验的结果(如图 4~5 所示)



图 5 模拟避障实验结果

可以看出,本文提出的交互方法能够很好的模拟实现人体 的前进和在前进的过程中躲避前方的障碍物。将本文所提 算法部署到 VR 设备中,能够有效的帮助使用者在体验 VR 的同时,实现与 VR 视频中对象的靠近与躲避,从而实现人 与设备之间的交互,达到身临其境的沉浸式效果。

但是该算法也有不足的地方,在未来的工作中,期望 能够加入更多的交互动作,比如说后退或者侧行,来进一 步丰富体验者与 VR 设备间的交互方式。

5 结束语

针对 VR 设备与使用者的动态交互问题,本文提出了姿态感知与步态识别相结合的交互方法,实现了靠近或躲避 VR 视频中的对象。实验证明,提出的姿态感知算法可以有效的计算出使用者头部的姿态,且具有较高的解算精度, 与商用惯性测量单元提供的姿态角基准相比具有 1.1×10⁻² 的平均姿态角偏差;提出的步态识别算法可以有效的识别 出人体的静止与行走状态;所提出的两者结合的交互方法, 可以有效的实现虚拟的靠近与躲避。在未来的工作中,期 望能够加入更多的交互动作,比如说后退或者侧行。

参考文献:

- [1] FREINA L, OTT M. A literature review on immersive virtual reality in education: state of the art and perspectives [C] // The international scientific conference elearning and software for education. 2015, 1 (133): 1000 - 1007.
- [2] PANTELIDIS V S. Reasons to use virtual reality in education and training courses and a model to determine when to use virtual reality [J]. Themes in Science and Technology Education, 2010, 2 (1-2): 59-70.
- [3] 马景奕. 基于 3D 虚拟现实技术的雷达维修虚拟培训系统设计 [J]. 计算机测量与控制, 2020, 28 (11): 247-251.
- [4]张志祯.虚拟现实教育应用:追求身心一体的教育——从北京师范大学"智慧学习与 VR 教育应用学术周"说起[J].中国远程教育,2016 (6):5-15.
- [5] 邓晓军,秦向阳,高 鹏,等.虚拟现实技术在医学教育中的

应用 [J]. 重庆医学, 2017, 46 (18): 2582-2584.

- [6] 张力平. 虚拟现实技术推动教育巨变 [J]. 电信快报, 2017 (2): 46-46.
- [7] 王 琳. 3D 虚拟现实技术在教育教学中的应用策略探析 [J]. 中国教育技术装备,2016 (6): 3-5.
- [8] 赵刚强. 基于视觉的大范围头部姿态跟踪关键技术研究 [D]. 杭州:浙江大学, 2011.
- [9] 赵 健. 基于视觉的手势识别和人体姿态跟踪算法研究 [D]. 北京:北京交通大学,2014.
- [10] HACHAJ T, PIEKARCZYK M. Evaluation of pattern recognition methods for head gesture—based interface of a virtual reality helmet equipped with a single IMU sensor [J]. Sensors, 2019, 19 (24): 5408.
- [11] SUGIARTO T, HSU C L, SUN C T, et al. Head-Orientation-Prediction Based on Deep Learning on sEMG for Low-Latency Virtual Reality Application [C] //2020 Fourth IEEE International Conference on Robotic Computing (IRC). IEEE, 2020: 183-186.
- [12] SLATER M, USOH M, STEED A. Taking steps: the influence of a walking technique on presence in virtual reality [J]. ACM Transactions on Computer Human Interaction, 1995, 2 (3): 201-219.
- [13] DARKEN R P, COCKAYNE W R, CARMEIN D. The Omni
 Directional Treadmill: A Locomotion Device for Virtual Worlds [C] // ACM Symposium on User Interface Software
 & Technology. ACM, 1997.
- [14] LEE J, AHN S C, HWANG J I. A walking—in—place method for virtual reality using position and orientation tracking
 [J]. Sensors, 2018, 18 (9): 2832.
- [15] TREGILLUS S, FOLMER E. VR-STEP: Walking-in-Place using Inertial Sensing for Hands Free Navigation in Mobile VR Environments [C] // 33rd Annual ACM Conference on Human Factors in Computing Systems. ACM, 2016.
- [16] TREGILLUS S, ZAYER M A, FOLMER E, et al. Handsfree Omnidirectional VR Navigation using Head Tilt [J]. Science China Chemistry, 2017: 4063 - 4068.
- [17] WITTMANN F, LAMBERCY O, GONZENBACH R R, et al. Assessment-driven arm therapy at home using an IMUbased virtual reality system [A]. 2015 IEEE international conference on rehabilitation robotics (ICORR) [C]. IEEE, 2015: 707-712.
- [18] ZHANG Y, FEI Y, XU L, et al. Micro-IMU-based motion tracking system for virtual training [A]. 2015 34th Chinese Control Conference (CCC) [C]. IEEE, 2015: 7753-7758.
- [19] DAVID H. Titterton, JohnL. Weston. 捷联惯性导航技术 (第2版) [M]. 北京:国防工业出版社, 2007.
- [20] 西 蒙. 最优状态估计 [M]. 北京: 国防工业出版社, 2013.
- [21] TRAWNY N, ROUMELIOTIS S I. Indirect Kalman filter for 3D attitude estimation [J]. University of Minnesota, Dept. of Comp. Sci. & Eng., Tech. Rep, 2005(2):1-25.